日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

10/531485 10/531485

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 8月 1日

REC'D 0 7 OCT 2004

WIPO

PCT

出願番号 Application Number: 特願2003-285383

[ST. 10/C]:

[JP2003-285383]

出 願 人 Applicant(s):

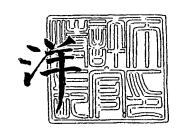
日本電信電話株式会社

PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17:1 (a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 9月24日

1) 11



【書類名】 特許願 【整理番号】 NTTH155695 【提出日】 平成15年 8月 1日 【あて先】 特許庁長官 殿 【国際特許分類】 H01S 3/07 【発明者】 【住所又は居所】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 日本電信電話株式会社内 【氏名】 湯本 潤司 【発明者】 【住所又は居所】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 日本電信電話株式会社内 【氏名】 馬渡 宏泰 【発明者】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 【住所又は居所】 日本電信電話株式会社内 【氏名】 西田 好毅 【発明者】 【住所又は居所】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 日本電信電話株式会社内 【氏名】 遊部 雅生 【発明者】 【住所又は居所】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 日本電信電話株式会社内 【氏名】 宮澤 弘 【発明者】 【住所又は居所】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 日本電信電話株式会社内 【氏名】 吉野 薫 【発明者】 【住所又は居所】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 日本電信電話株式会社内 【氏名】 忠永 修 【発明者】 【住所又は居所】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 日本電信電話株式会社内 【氏名】 久保田 英志 【発明者】 【住所又は居所】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 日本電信電話株式会社内 【氏名】 神原 浩久 【発明者】 【住所又は居所】 東京都千代田区大手町二丁目3番1号 日本電信電話株式会社内 【氏名】 鈴木 博之 【特許出願人】 【識別番号】 000004226 【氏名又は名称】 日本電信電話株式会社 【代理人】 【識別番号】 100077481 【弁理士】 【氏名又は名称】 谷 義一 【選任した代理人】 【識別番号】 100088915 【弁理士】 【氏名又は名称】 阿部 和夫 【手数料の表示】 【予納台帳番号】 013424 【納付金額】 21.000円

【提出物件の目録】

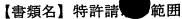
【物件名】 特許請求の範囲 1

 【物件名】
 明細書 1

 【物件名】
 図面 1

 【物件名】
 要約書 1

 【包括委任状番号】
 9701393



【請求項1】

波長 λ_1 のレーザ光を発生する第1のレーザと、波長 λ_2 のレーザ光を発生する第2のレーザと、前記波長 λ_1 のレーザ光と前記波長 λ_2 のレーザ光とを入力し、 $1/\lambda_1+1/\lambda_2=1/\lambda_3$ の関係にある和周波の波長 λ_3 を有するコヒーレント光を出力する非線形光学結晶とを含むレーザ光源において、

前記和周波の波長 λ 3 は、ナトリウム D線に相当する波長 5 8 9. 3 ± 2 n m であることを特徴とするレーザ光源。

【請求項2】

前記非線形光学結晶は、波長 λ_1 、 λ_2 、 λ_3 における屈折率を、それぞれ n_1 、 n_2 、 n_3 とすると、

 $2\pi n_3/\lambda_3 = 2\pi n_1/\lambda_1 + 2\pi n_2/\lambda_2 + 2\pi n_2/\Lambda$ を満たすような周期 Λ の周期的な分極反転構造を有することを特徴とする請求項1に記載のレーザ光源。

【請求項3】

前記非線形光学結晶は、導波路構造をさらに有することを特徴とする請求項2に記載の レーザ光源。

【請求項4】

前記波長 λ_1 は976±10nmであり、前記波長 λ_2 は1485±20nmであることを特徴とする請求項1に記載のレーザ光源。

【請求項5】

前記波長 λ_1 は 1064 ± 10 nmであり、前記波長 λ_2 は 1320 ± 20 nmであることを特徴とする請求項1に記載のレーザ光源。

【請求項6】

前記波長 λ_1 は940±10 n m であり、前記波長 λ_2 は1565±35 n m であることを特徴とする請求項1に記載のレーザ光源。

【請求項7】

前記波長 $\lambda_2 = 1485 \pm 20$ n mを出力する前記第2のレーザは、DFBレーザであることを特徴とする請求項4に記載のレーザ光源。

【請求項8】

前記波長 $\lambda_2 = 1320 \pm 20$ nmを出力する前記第2のレーザは、DFBレーザであることを特徴とする請求項5に記載のレーザ光源。

【請求項9】

前記波長 $\lambda_2 = 1565 \pm 35$ nmを出力する前記第2のレーザは、DFBレーザであることを特徴とする請求項6に記載のレーザ光源。

【請求項10】

前記第1および第2のレーザの各々の出力に結合される2つの偏波面保持ファイバと、該2つの偏波面保持ファイバの出力を合波し、前記非線形光学結晶に結合する合波器と を備えたことを特徴とする請求項1ないし9のいずれかに記載のレーザ光源。

【請求項11】

前記第1および第2の励起レーザは、半導体レーザであり、

前記2つの偏波面保持ファイバは、少なくとも一方がファイバプラッググレーティング を有することを特徴とする請求項10に記載のレーザ光源。

【請求項12】

前記第1および第2のレーザの少なくとも一方は、前記偏波面保持ファイバと結合する端面は、反射率を2%以下とし、該端面の反対側の端面の反射率を90%以上としたことを特徴とする請求項11に記載のレーザ光源。

【書類名】明細書

【発明の名称】レーザ光源

【技術分野】

[0001]

本発明は、レーザ光源に関し、より詳細には、レーザと非線形光学結晶とを用いて、高 効率にナトリウムD線波長のコヒーレント光を発生するレーザ光源に関する。

【背景技術】

[0002]

液体、ガラスなどの光学媒質の屈折率、吸収などの光学特性は、光学機器の特性を規定 する点で、または食品、医薬品などの精度、純度などの品質管理の点で、重要な評価項目 となっている。これら光学特性の測定には、波長589~590nmのナトリウムD線を 発生する光源が用いられている。

[0003]

例えば、液体中の糖度と屈折率の関係は、Brix値としてICUMSA(Internatio nal Commission for Uniform Methods of Sugars Analysis) で定められており、屈折率 の測定から糖度を求める方法が規定されている。この方法は、果物や酒類の糖度測定に応 用され、産業上、幅広く用いられている。

[0004]

医薬品の分野では、薬剤の品質管理の1つとして、薬剤を溶かした溶液の屈折率が日本 薬局方で定められている。サリドマイドのようなラセン構造をもつ医薬品では、「右手系 」は薬用効果があるが、「左手系」は毒物となる場合がある。このような互いに逆ラセン 構造を有する物質を、物理化学的に分離することは不可能である。しかし、異なる旋光性 を示すことが知られており、光学的に容易に識別することができる。そこで、サリドマイ ドのような薬害事故後、日本薬局方において、ナトリウムD線による旋光度の測定が規定 されている。このような性質を示す医薬品としては、サリドマイドのほか、メントール、 プロスタグランジン、βラクタム系抗生物質、キノロン系抗菌剤など多数ある。

[0005]

現在、ナトリウムD線を発生するレーザ光源は実現されておらず、ナトリウムランプあ るいは黄色LEDを光源として用いている。ナトリウムランプからの光は、単色性に優れ ているものの、すべての方向に放射される発散光である。従って、平行光にすることが難 しく、光学特性を精度よく測定することが困難である。また、集光エネルギーが高くなら ないため、大出力ランプを用いる必要がある。

[0006]

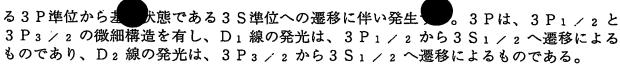
一方、黄色LEDは、スペクトラム線幅が約20nmと広い。そこで、光学フィルタを 用いて、ナトリウムD線近傍のスペクトラムの切り出すことにより、スペクトラム線幅を 狭くしているものの、限界があった。また、可干渉性もないことから、測定精度の向上に は限界があった。

[0007]

このような背景のもとに、食料品、医薬品の品質管理など、産業上多くの分野で、ナト リウムD線波長で規定されている光学的評価方法の精度向上が求められている。ナトリウ ムD線におけるレーザを実現することができれば、光の干渉を用いた測定が可能となる。 光の干渉を用いると、食品、医薬品をはじめとした各種液体、光学媒質の屈折率測定精度 が、現在より2桁程度の向上することができ、さらに、低消費電力化、小型化も可能とな る。

[0008]

ナトリウム原子の構造およびそのエネルギー遷移から発生する光の特性について説明す る (非特許文献1参照)。ナトリウム原子から発光する波長は、589.592 nm (D 1線)と、588.995nm (D2線)とであることが知られている。また、D1線と D2線をあわせてD線と呼び、D線の波長は両者の平均を取り589.3nmと呼ばれる こともある。ナトリウム原子のエネルギー準位を図1に示す。D線は、第1励起状態であ



[0009]

 $3S_1/2$ 、 $3P_1/2$ 、 $3P_3/2$ は、電子の磁気モーメントと原子核の固有磁気モーメントとの相互作用により極微細構造を有し、 $3S_1/2$ は、エネルギー差 7. 3μ e Vの2つのレベルに分離し、 $3P_1/2$ は、 0.78μ e の幅の2つのレベルに分離し、 $3P_3/2$ は、 0.48μ e Vの幅の4つのレベルに分離する。

[0010]

【非特許文献1】久保謙一、鹿取謙二著「スピンと偏極」培風館、1994年10月 31日、p. 21-24

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0011]

 D_1 線、 D_2 線の波長でレーザを実現するためには、それぞれに対応するエネルギーレベル間で反転分布を形成する必要がある。反転分布を実現するためには、3準位系、あるいは4準位系を構成する必要がある。しかし、図1に示したエネルギー準位において、3 P_3 /2から $3P_1$ /2への緩和は禁制遷移であり、 $3P_1$ /2から $3S_1$ /2への緩和時間は15.9ns (Harold J. Metcalf and Peter van der Straten "Laser Cooling and Trapping", Springer, 1999, pp.274) である。例えば、 $TiAl_2O_3$ レーザの緩和時間 3.2μ sと比較すると、2析以上も短いため、 $3S_1$ /2と $3P_1$ /2との間で反転分布を形成することが難しく、ナトリウムD線波長のレーザ発振が未だ実現されていない。また、超微細構造を用いたレーザ発振も考えられるが、ナトリウム原子における $3S_1$ /2、 $3P_1$ /2、 $3P_3$ /2 の極微細構造のエネルギー差は、室温(300 K)におけるエネルギー25.8me Vに比較すると4 桁程度小さい。そのため、室温における励起は、スプリットした極微細構造の両方にほぼ均等に分布し、反転分布を形成することができない。このような理由により、これまで、ナトリウム D_1 線、 D_2 線におけるレーザを実現することが出来なかった。

[0012]

従来、半導体レーザは、500nm以下または620nm以上の波長領域でしか実用化されていない。500nm~620nmの波長領域においては、ファイバレーザ、Nd-YAGレーザの第二高調波発生法によって、特定の波長の固体レーザが実現されているものの、任意の波長の固体レーザは、未だ実現されていない。

[0013]

一方、可視域のコヒーレントな光を発生する方法として、非線形結晶を用いた第二高調波発生法(SHG法)が知られている。この方法により、 D_1 線あるいは D_2 線の光を発生するためには、波長1179.2nmまたは1178.0nmの光源を必要とする。残念ながら、これらの波長は、半導体レーザで発振することができるものの、必要な出力を得ることが出来るレーザを入手することが非常に困難である。

[0014]

また、非線形結晶を用い2つの励起レーザ光の和周波を発生し、可視光を得ることもできる。この方法では、和周波光のエネルギーは、2つの励起光のエネルギーの和で与えられる。所望の波長の和周波を得るために、2つの励起光の波長の組み合わせの自由度が広がるという利点もある。したがって、任意の波長のレーザを実現するためには、最も実用的な方法である。しかしながら、一般に非線形光学現象は、効率が低いという問題があった。この問題を解決するためには、非線形光学結晶の特性改善と共に、高励起光強度が得られ、さらに、小型化、低消費電力な既存レーザ装置の選択が重要となる。

[0015]

本発明は、このような問題に鑑みてなされたもので、その目的とするところは、線幅が 狭く平行性に優れ、エネルギー効率が高い、ナトリウムD線波長のコヒーレント光を発生 するレーザ光源をすることにある。

【課題を解決するための手段】

[0016]

本発明は、このような目的を達成するために、請求項1に記載の発明は、波長 λ 1 のレーザ光を発生する第1のレーザと、波長 λ 2 のレーザ光を発生する第2のレーザと、前記波長 λ 1 のレーザ光と前記波長 λ 2 のレーザ光とを入力し、 $1/\lambda$ 1 + $1/\lambda$ 2 = $1/\lambda$ 3 の関係にある和周波の波長 λ 3 を有するコヒーレント光を出力する非線形光学結晶とを含むレーザ光源において、前記和周波の波長 λ 3 は、ナトリウム D線に相当する波長 5 8 9. 3 ± 2 n m であることを特徴とする。

[0017]

請求項2に記載の発明は、請求項1の前記非線形光学結晶は、波長 λ_1 、 λ_2 、 λ_3 における屈折率を、それぞれ n_1 、 n_2 、 n_3 とすると、 $2\pi n_3 / \lambda_3 = 2\pi n_1 / \lambda_1 + 2\pi n_2 / \lambda_2 + 2\pi n_2 / \Lambda$ を満たすような周期 Λ の周期的な分極反転構造を有することを特徴とする。

[0018]

請求項3に記載の発明は、請求項2の前記非線形光学結晶は、導波路構造をさらに有することを特徴とする。

[0019]

請求項4に記載の発明は、請求項1に記載の前記波長 λ_1 は976±10nmであり、前記波長 λ_2 は1485±20nmであることを特徴とする。

[0020]

請求項5に記載の発明は、請求項1に記載の前記波長 λ_1 は1064±10nmであり、前記波長 λ_2 は1320±20nmであることを特徴とする。

[0021]

請求項 6 に記載の発明は、請求項 1 に記載の前記波長 λ_1 は 9 4 0 \pm 1 0 n m であり、前記波長 λ_2 は 1 5 6 5 \pm 3 5 n m であることを特徴とする。

[0 0 2 2]

請求項7に記載の発明は、請求項4に記載の前記波長 $\lambda_2 = 1485 \pm 20$ nmを出力する前記第2のレーザは、DFBレーザであることを特徴とする。

[0023]

請求項8に記載の発明は、請求項5に記載の前記波長 $\lambda_2 = 1320\pm20$ nmを出力する前記第2のレーザは、DFBレーザであることを特徴とする。

[0024]

請求項9に記載の発明は、請求項6に記載の前記波長 $\lambda_2 = 1565 \pm 35$ nmを出力する前記第2のレーザは、DFBレーザであることを特徴とする。

[0025]

請求項10に記載の発明は、請求項1ないし9のいずれかに記載のレーザ光源において、前記第1および第2のレーザの各々の出力に結合される2つの偏波面保持ファイバと、該2つの偏波面保持ファイバの2つの出力を合波し、前記非線形光学結晶に結合する合波器とを備えたことを特徴とする。

[0026]

請求項11に記載の発明は、請求項10に記載のレーザ光源において、前記第1および 第2のレーザは、半導体レーザであり、前記2つの偏波面保持ファイバは、少なくとも一 方がファイバブラッググレーティングを有することを特徴とする。

[0027]

請求項12に記載の発明は、請求項11に記載の前記第1および第2のレーザの少なくとも一方は、前記偏波面保持ファイバと結合する端面は、反射率を2%以下とし、該端面の反対側の端面の反射率を90%以上としたことを特徴とする。

【発明の効果】

[0028]

| 大きと共に、既存レーザ 、本発明によれば、非線形光学結晶の特別 以上説明したより 装置の選択により、ナトリウムD1線、D2線波長のコヒーレント光を、高効率、高安定 で発生させることができ、レーザ光源の小型化、屈折率測定の精度向上を図ることが可能 となる。

【発明を実施するための最良の形態】

[0029]

以下、図面を参照しながら本発明の実施形態について詳細に説明する。

図1に、本発明の一実施形態にかかるナトリウムD線波長のレーザ光源を示す。レーザ 光源20は、非線形光学結晶を励起するための2つの励起レーザ21,22と、和周波を 発生するための非線形光学結晶23とからなる。

[0030]

非線形結晶を用いた和周波発生では、和周波光の波長 λ 3 は、 2 つの励起光の波長 λ 1 、 入 2 とすると、

 $1/\lambda_3 = 1/\lambda_1 + 1/\lambda_2$ (1)

で与えられる。ナトリウムD1線、D2線に相当する和周波光を発生するためには、(1) 式においてλ3 = 5 8 9. 5 9 2 n m または 5 8 8. 9 9 5 n m となるλ1 、λ2 を選 び、2つの波長の励起レーザと非線形光学結晶とを組み合わせる必要がある。

また、和周波光の発生効率を高めるためには、非線形結晶内における2つの入射光 () 1、 λ_2)と和周波光(λ_3)の伝搬定数 $k_i = 2 \pi n_i / \lambda_i$ (i = 1, 2, 3)の間

(2) $k_3 = k_1 + k_2$

が成立しなければならない。ここで、niはλiにおける非線形結晶の屈折率である。し かし、光学媒質に分散特性が存在するために、特定の条件の場合のみ(2)式を満足する 。具体的には、入射光あるいは和周波光の何れか1つの偏光方向を変え、常光屈折率と異 常光屈折率とを用いる方法がある(例えば、A. Yariv, "Quantum Electronics", 3rd Ed. , pp.392-398 (1988))。また、非線形光学結晶に周期的な分極反転構造を形成し、擬似 位相整合によって変換効率の高効率化を図る方法が用いられている(米国特許第5, 03 6,220号および対応する日本国出願の特公平4-507299号公報)。

[0032]

和周波光の発生強度は、2つの励起レーザ強度の積に比例するため、2つの励起レーザ の選択は、それらの波長の組み合わせが(1)式を満足し、さらにより高強度のレーザを 用いる。既存の半導体レーザ(例えば、http://laserfocusworld.365media,comilaserfoc usworld/search Result asp? cat=48903/&d=453&st=1にまとめられている。) のうち、大 出力が実現されている波長帯は、(1) 940nm帯、(2) 980nm帯、(3) 10 60nm帯、(4) 1480nm帯である。また、(5) 1300nm帯、(6) 155 0 n m帯でも100 mW級の半導体レーザが開発されている。特に、(4)、(5)、(6) の領域では、DFB (Distributed FeedBack) レーザが開発されており、シングル縦 モード発振、波長安定化が実現されている。また、800nm~880nmの領域でも高 出力半導体レーザが開発されているが、この領域の半導体レーザを励起レーザ1として用 いると、励起レーザ2の波長は、1780nm以上となる。このような長波長領域で、大 出力かつ信頼性の高い半導体レーザの実現は困難であることから、除外する。

[0033]

図3に、ナトリウムD線の波長を和周波発生により得るための励起レーザ1と励起レー ザ2の波長の関係を示す。励起用レーザ1の波長を l L とし、励起用レーザ2の波長を l 2 とし、和周波光を得るための関係を曲線30で示した。また、上記(1)から(6)の 励起レーザ1の領域を1-(1)、1-(2)、1-(3)、1-(4)、1-(5)、 1-(6)としてハッチングを施した。併せて、上記(1)から(6)の励起レーザ2の 領域を2-(1)、2-(2)、2-(3)、2-(4)、2-(5)、2-(6)とし てハッチングを施して示した。図3より、励起レーザ1と励起レーザ2とは、1-(1)

から1-(6) の れかと2-(1) から2-(6) のいず かが、曲線30上で交差 する組み合わせを用いることにより、和周波発生の高効率化が可能となる。

[0034]

なお、(1)から(6)の領域は、

- (1) 940 ± 10 nm
- (2) 980±10 nm
- (3) 1060±10nm
- (4) 1 4 8 0 ± 1 0 n m
- (5) $1280 \text{ nm} \sim 1350 \text{ nm}$
- (6) $1530 \text{ nm} \sim 1600 \text{ nm}$

とした。ここで、(5)は光通信におけるO帯であり、(6)はC帯である。この2つの 波長帯は、波長多重通信技術(WDM)において、最も、広く使われている領域であり、 大出力かつ高信頼性の半導体レーザなどの光部品の入手が容易である。

[0035]

1-(1) から1-(6) のいずれかと2-(1) から2-(6) のいずれかが、曲線 3 0上で交差する組み合わせは、励起レーザ1 と励起レーザ2 の波長を逆にしても、和周 波波長は同じであることを考慮に入れる。その結果、(1)および(6)と、(2)および(5)と、(3)および(4)との組み合わせが、曲線 3 0上で交差し、この組み合わせを用いれば、ナトリウムD線の波長を効率的に発生できることがわかる。

[0036]

一般に、レーザの形態として、シングルモード発振、マルチモード発振があるが、和周 波発生光の特性は、2つの励起半導体レーザの特性で決まる。シングルモード発振を行う ためには、2つの励起用半導体レーザもシングルモード発振させる必要がある。そのため には、DFB構造を有する半導体レーザ、またはファイバブラッググレーティングを共振 器構造に用いたレーザの使用が必要となる。また、マルチモード発振の場合には、ファブ リペロー型半導体レーザ、半値全幅0.1 nm~0.5 nm程度の反射スペクトラムを有 するファイバグレーティングを共振器構造に適応した半導体レーザを用いることで実現す ることができる。

[0037]

非線形光学結晶としては、非線形光学定数が大きく、また励起に用いる 2 つのレーザ波長とナトリウム D 線波長において透明であれば何でも良いが、ニオブ酸リチウム(L i N b O_3 、L N)、タンタル酸リチウム(L i T a O_3 、L T)などを具体例として挙げることができる。また、これらの非線形光学結晶は、高効率に和周波発生を行うために、周期的な分極反転構造と導波路構造とを有することが望ましい。すなわち、波長 λ 1 、 λ 2 、 λ 3 における非線形光学結晶の屈折率を、それぞれ λ 1 、 λ 2 、 λ 3 における非線形光学結晶の屈折率を、それぞれ λ 1 、 λ 2 、 λ 3 における

 $2\pi n_3 / \lambda_3 = 2\pi n_1 / \lambda_1 + 2\pi n_2 / \lambda_2 + 2\pi n_2 / \Lambda$ (3) を満たすような周期 Λ の周期的分極反転構造とすれば、和周波光の発生効率を最大にすることができる。

[0038]

また、非線形光学結晶に導波路を形成すれば、励起レーザからの入射光を周期的分極反転構造内に閉じ込めることができるので、高効率に和周波光を発生することができる。これらの構造は、それぞれ電界印加法、プロトン交換法、ドライエッチング法、またはダイシングソーによる機械加工法などによって実現することができる。

[0039]

また、和周波光を発生するために、2つの半導体レーザ光の結合、LN導波路への結合が必要になるが、これらの技術は、光通信用デバイス技術として確立しており、実現上大きな支障がないことも特徴である。

[0040]

例えば、既存の半導体DFBレーザの線幅は1MHzであり、ファイバブラッググレーティングを用いた外部鏡共振器型半導体レーザの線幅は、100kHz程度である。これ

らを励起レーザと無用いた場合の和周波光の線幅は、2つのこと光線幅の繰り込み積分 で与えられることから数MHz以下である。ナトリウムD線(波長589.3nm、周波 数約500THz)における屈折率を干渉法で測定する場合、その測定精度は、使用する レーザ光の周波数と線幅の比で与えられ、線幅を 5 MH z とすると、測定精度は 1 0 - 8 となる。したがって、本実施形態によれば、ナトリウムD線における屈折率測定は、現状 より2桁程度の精度向上が可能となる。

【実施例1】

[0041]

図4に、本発明の実施例1にかかるナトリウムD線波長のレーザ光源を示す。レーザ光 源は、2つの励起レーザ40,41と、周期的に分極反転させたLN44と、励起レーザ 40,41のレーザ光をコリメートするレンズ42a,42bと、2つのレーザ光を合波 する合波器43と、LN44を透過した励起レーザ40、41のレーザ光とLN44で発 生した和周波光とを分離するフィルタ45とから構成されている。

[0042]

励起レーザ40の波長 λ1と、励起レーザ41の波長 λ2とは、

 $1/\lambda_1 + 1/\lambda_2 = 1/(589.3 \pm 2.0)$

を満足するような組み合わせとする。さらにλ1、λ2は、

 $\lambda_1 = 9.76 \pm 1.0 \text{ nm}, \lambda_2 = 1.4.85 \pm 2.0 \text{ nm}$

 $\lambda_1 = 1064 \pm 10 \text{ nm}, \lambda_2 = 1320 \pm 20 \text{ nm}$

 $\lambda_1 = 940 \pm 10 \text{ nm}, \lambda_2 = 1565 \pm 35 \text{ nm}$

のいずれかを満足する範囲とする。λ2の半導体レーザはDFBレーザでもよい。

[0043]

励起レーザ40の波長 λ 1 = 1 0 6 4 n m、L N 4 4 への入射強度を 5 0 m W とし、励 起レーザ41の λ 2=1320nm、LN44への入射強度を70mWとしたとき、波長 $\lambda_3 = 589.1$ nm、出力 20μ Wの和周波光が得られた。

【実施例2】

[0044]

図5に、本発明の実施例2にかかるナトリウムD線波長のレーザ光源を示す。実施例1 のレーザ光源との相違は、非線形光学結晶にある。非線形光学結晶は、LN結晶を導波路 化された周期的分極反転LN導波路51を用いる。また、入射レーザ光を周期的分極反転 LN導波路51に効率よく結合するためのレンズ50と、および周期的分極反転LN導波 路51からの出射光をコリメートするレンズ52とを有している。

[0045]

励起レーザ40の波長 l 1 = 1 0 6 4 n m、L N 4 4 への入射強度を 5 0 m W とし、励 起レーザ41の $\lambda_2 = 1320$ nm、LN44への入射強度を70mWとしたとき、波長 λ3 = 589. 1 n m、出力10 m W の和周波光が得られた。

【実施例3】

[0046]

実施例1および実施例2の構成(図4、図5)において、励起レーザ40を、波長10 6 4 n m近傍のN d イオンを用いたレーザ(例えば、N d : Y A G レーザ)とし、励起レ ーザ41を1300±10nmの半導体レーザとする。

【実施例4】

[0047]

図 6 に、本発明の実施例 4 にかかるナトリウム D線波長のレーザ光源を示す。実施例 2 の構成において、2つのレーザ光を周期的分極反転LN導波路51に結合するために、偏 波面保持ファイバ(またはシングルモードファイバ)61、63と、合波器62とを用い た。偏波面保持ファイバ63からの放射される光は、周期的分極反転LN導波路51の端 面に直接入射するか、またはレンズ64によって結合する。

【実施例5】

[0048]

図7に、本発り実施例5にかかるナトリウムD線波長のサ光源を示す。実施例4のさらなる応用例である。励起レーザ70,71は、出射側端面70a,71aに反射率2%以下のARコートを施し、反対側の端面70b,71bに反射率90%以上のHRコートを施す。励起レーザ70,71の出力は、レンズ72a,72bを介して、端面あるいはファイバの途中にファイバブラッググレーティングを形成した偏波面保持ファイバ(またはシングルモードファイバ)73、74に結合される。このようにして、端面70b,71bのHRコーティングとファイバブラッググレーティングとの間で共振器を構成する。

[0049]

それぞれのレーザの発振波長は、ファイバブラッググレーティングの反射スペクトラムによって制御する。このとき、ファイバブラッググレーティング反射スペクトラムの中心波長は、

- 976 ± 10 nm, 1485 ± 20 nm
- 1064 ± 10 nm, 1320 ± 20 nm
- 940 ± 10 nm, 1565 ± 35 nm

のいずれかとし、その線幅(半値全幅)は0.3 nm以下とする。

【産業上の利用可能性】

[0050]

本実施形態によれば、ナトリウムD線における屈折率測定は、現状より2桁程度の精度向上が可能となる。したがって、食料品あるいは医薬品の品質管理の大きな改善が図れるばかりでなく、異物、毒物混入の監視精度の向上により安全性を大幅に改善することが可能となる。また、屈折率と密度との関係が既知の物質に関しては、屈折率の測定から密度を得ることも可能となり、この密度測定での精度向上も飛躍的に改善される。

【図面の簡単な説明】

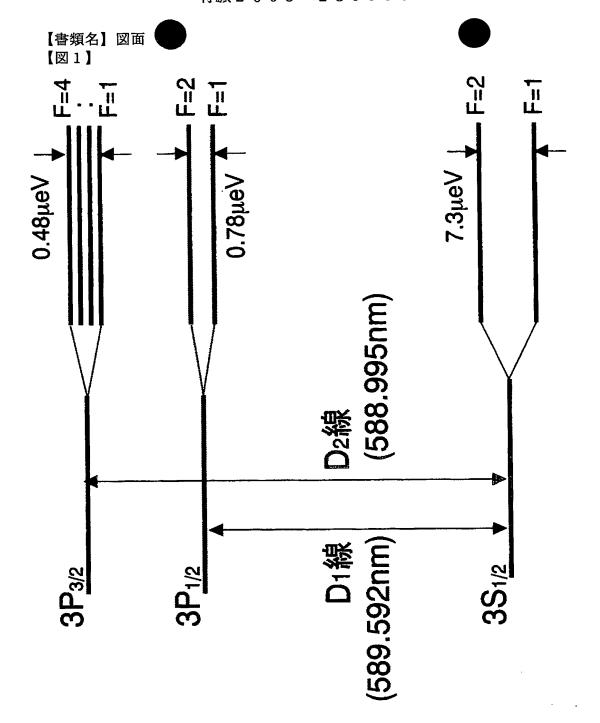
[0051]

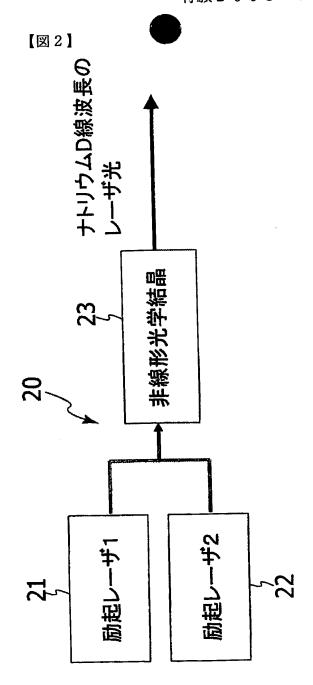
- 【図1】ナトリウム原子のエネルギー準位を示す図である。
- 【図2】本発明の一実施形態にかかるナトリウムD線波長のレーザ光源の構成図である。
- 【図3】ナトリウムD線の波長を和周波発生により得るための励起レーザ1と励起レーザ2の波長の関係を示す図である。
- 【図4】本発明の実施例1にかかるナトリウムD線波長のレーザ光源の構成図である
- 【図5】本発明の実施例2にかかるナトリウムD線波長のレーザ光源の構成図である
- 【図6】本発明の実施例4にかかるナトリウムD線波長のレーザ光源の構成図である
- 【図7】本発明の実施例5にかかるナトリウムD線波長のレーザ光源の構成図である

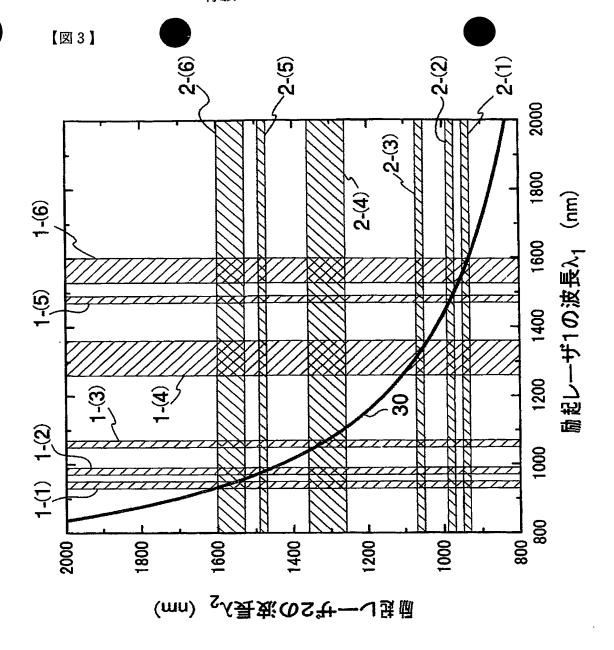
【符号の説明】

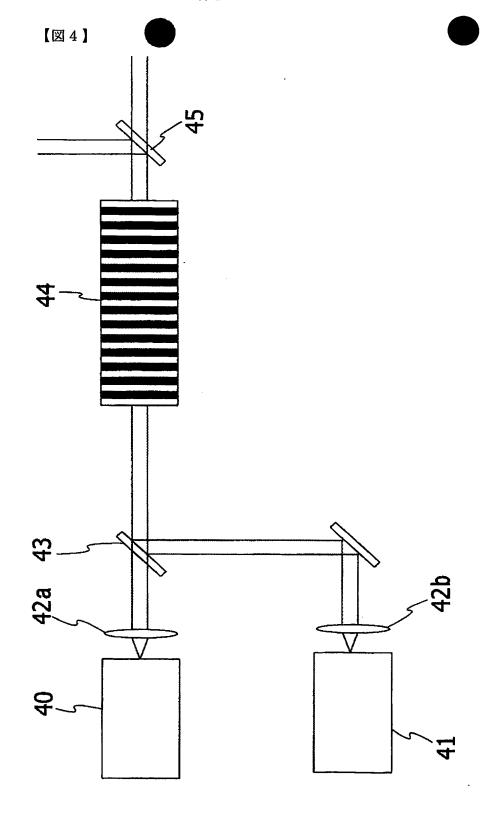
[0052]

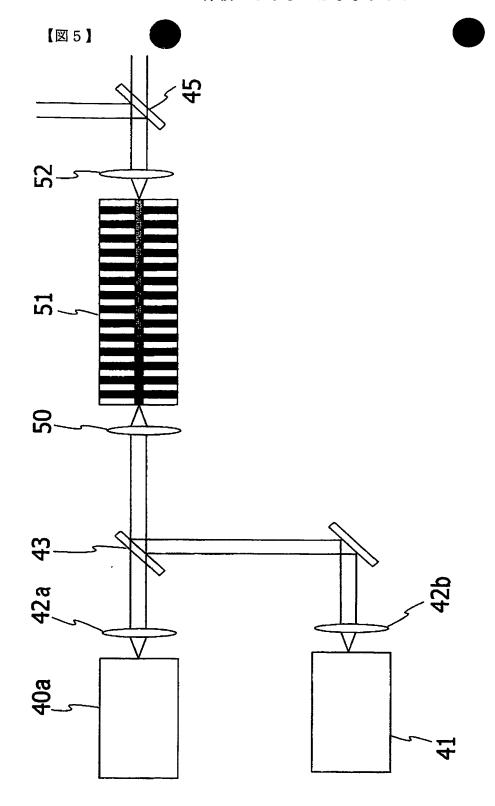
- 20 レーザ光源
- 21, 22, 40, 41 励起レーザ
- 23 非線形光学結晶
- 42a, 42b, 50, 52, 64 レンズ
- 43,62 合波器
- 44 LN
- 5 1 周期的分極反転LN導波路
- 61a, 61b, 63 偏波面保持ファイバ

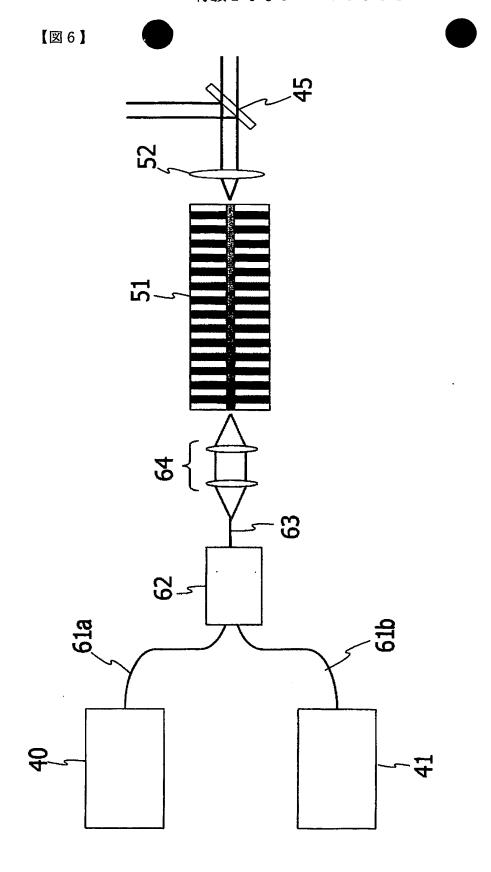


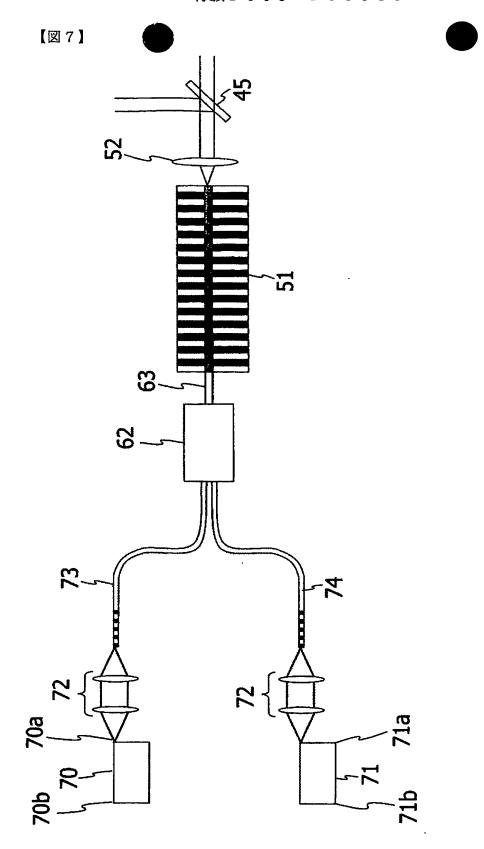


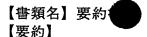












【課題】 線幅が狭く平行性に優れ、エネルギー効率が高い、ナトリウム D線波長のコヒーレント光を発生するレーザ光源を提供する。

【解決手段】 2つの励起レーザ40,41と、周期的に分極反転させたLN44と、励起レーザ40,41のレーザ光をコリメートするレンズ42a,42bと、2つのレーザ光を合波する合波器43と、LN44を透過した励起レーザ40、41のレーザ光とLN44で発生した和周波光とを分離するフィルタ45とを備えた。非線形光学結晶44から出力される和周波光は、ナトリウムD線に相当するコヒーレント光(波長589.3±2nm)を発生する。非線形光学結晶44は、さらに導波路構造を有しても良い。

【選択図】 図4



出願人履歴情報

識別番号

[000004226]

1. 変更年月日

1999年 7月15日

[変更理由]

住所変更

住 所

東京都千代田区大手町二丁目3番1号

氏 名 日本電信電話株式会社